PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-011417

(43) Date of publication of application: 14.01.2000

(51)Int.CI.

G11B 7/125

(21)Application number: 10-181068

(71)Applicant: TOSHIBA CORP

(22)Date of filing:

26.06.1998 (72)Inventor

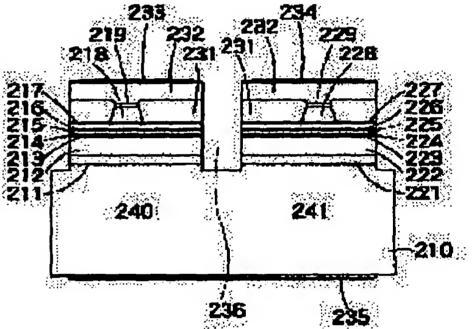
(72)Inventor: UCHISAKI ICHIRO

MORI KAZUNARI SHIOZAWA HIDEO

(54) SEMICONDUCTOR LASER ARRAY AND ITS PRODUCTION, OPTICAL INTEGRATED UNIT, OPTICAL PICKUP AS WELL AS OPTICAL DISK DRIVE ASSEMBLY

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To integrate refractive index guide type semiconductor lasers varying in oscillation wavelengths and to form a semiconductor laser array by disposing a first laser element part which exists on a substrate and releases a laser beam of a first wavelength and a second laser element part which exists in parallel therewith and releases a different wavelength. SOLUTION: The active layer 214 of the laser element part 240 of a wavelength 780 nm is formed of a MQW structure consisting of Ga0.9Al0.1As well layers and Ga0.65Al0.35As barrier layers and the active layer 224 of the laser element part 241 of a wavelength 650 nm is formed of an MQW structure consisting of In0.5Ga0.5P well layers and In0.5(Ga0.5Al0.5)0.5P barrier layers. Refractive index steps are formed in a transverse direction by the combination of third clad layers 218, 228 processed to a projecting stripe shape and a GaAs current blocking layer 231, by which the laser element parts 240, 241 are formed as a refractive index guide



laser. The laser element parts 240, 241 are respectively applied to CD disks and DVD disks and are used as LDs of optically integrated units.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

06.06.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]
[Date fr questing appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-11417 (P2000-11417A)

(43)公開日 平成12年1月14日(2000.1.14)

(51) Int.Cl.7

識別記号

FI

テーマコート*(参考)

G11B 7/125

G11B 7/125

A 5D119

審査請求 未請求 請求項の数19 〇L (全 20 頁)

(21)出願番号

特願平10-181068

(22)出顧日

平成10年6月26日(1998.6.26)

(71)出願人 000003078

株式会社東芝

神奈川県川崎市幸区堀川町72番地

(72) 発明者 内 崎 一 郎

神奈川県川崎市幸区堀川町72番地 株式会

社東芝川崎事業所内

(72) 発明者 森 一 成

神奈川県横浜市磯子区新磯子町33 株式会

社東芝生産技術研究所内

(74)代理人 100064285

弁理士 佐藤 一雄 (外3名)

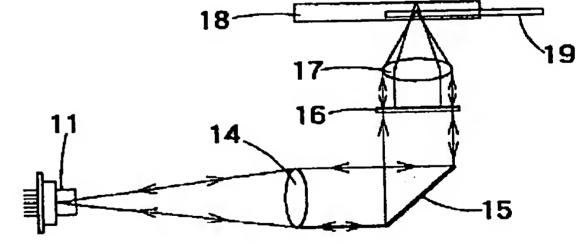
最終質に続く

(54) 【発明の名称】 半導体レーザアレイ及びその製造方法、光集積ユニット、光ピックアップ並びに光ディスク駆動 装置

(57)【要約】

【課題】 多波長型の高性能なる半導体レーザアレイ及びその製造方法、光集積ユニット、光ピックアップ並びに光ディスク駆動装置を提供する。

【解決手段】 発振波長が異なる屈折率ガイド型の半導体レーザのそれぞれについてダブル横モード制御、電流狭窄およ埋め込み加工を一括して行うことによりリソグラフィ等の工程数が少なく、素子表面が平坦で放熱性が良好な半導体レーザアレイを実現できる。また、このような多波長型のレーザアレイとホログラム素子と検出用PDとを所定の位置関係に配置することにより、光ディスクからの戻り光を一箇所に集めて1チップ上のPDで検出することができるようになり、飛躍的に小型・軽量で高信頼性を有する光ディスク駆動装置を実現できる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】GaAs基板と、

前記基板上に設けられ第1の波長のレーザ光を放出する 第1のレーザ素子部と、

前記基板上に設けられ前記第1の波長とは異なる第2の 波長のレーザ光を前記第1の波長のレーザ光と略平行な 方向に放出する第2のレーザ素子部と、を備え、

前記第1のレーザ素子部は、InGaAlP第1クラッド層と、前記第1クラッド層の上に設けられた活性層と、前記活性層の上に設けられたInGaAlP第2クラッド層とを有し、

前記第2のレーザ素子部は、InGaA1P第1クラッド層と、前記第1クラッド層の上に設けられた活性層と、前記活性層の上に設けられたInGaA1P第2クラッド層とを有し、

前記第1のレーザ素子部の前記第2クラッド層の層厚と、前記第2のレーザ素子部の前記第2クラッド層の層厚とは、略同一であるものとして構成されていることを特徴とする半導体レーザアレイ。

【請求項2】前記第1のレーザ素子部の前記活性層は、A1GaAs層を含み、

前記第2のレーザ素子部の前記活性層は、InGaP層を含むことを特徴とする請求項1記載の半導体レーザアレイ。

【請求項3】前記第1のレーザ素子部の前記第2のクラッド層と、前記第2のレーザ素子部の前記第2のクラッド層は、いずれもレーザの共振方向に沿ったリッジ状ストライプとされ、

前記第1のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプの層厚と前記第2のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプの層厚とは、略同一であり、

前記第1のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプと前記第2のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプは、いずれもその両側が電流阻止層により埋め込まれていることを特徴とする請求項1または2に記載の半導体レーザアレイ。

【請求項4】GaAs基板と、前記基板上に設けられ第 1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、 前記基板上に設けられ前記第1の波長とは異なる第2の 波長のレーザ光を前記第1の波長のレーザ光と略平行な 方向に放出する第2のレーザ素子部と、を有する半導体 レーザアレイの製造方法であって、

GaAs基板の主面の一部に前記第1のレーザ素子部を 構成する第1のクラッド層と活性層と第2のクラッド層 のダブルヘテロ構造を形成する工程と、

前記GaAs基板の主面の他の一部に前記第2のレーザ 素子部を構成する第1のクラッド層と活性層と第2のク ラッド層のダブルヘテロ構造を形成する工程と、

前記第1のレーザ素子部の前記第2のクラッド層と前記第2のレーザ素子部の前記第2のクラッド層とを同時に

選択エッチングして、レーザの共振方向に沿ったストライプをそれぞれ形成する工程と、

前記第1のレーザ素子部と前記第2のレーザ素子部に電 流阻止層を同時に形成する工程と、

前記第1のレーザ素子部と前記第2のレーザ素子部との間に電流を遮断するための素子分離溝を形成する工程と、

を備えたことを特徴とする半導体レーザアレイの製造方法。

10 【請求項5】前記第1の波長は、前記第2の波長よりも 長く、

前記第1のレーザ素子部の前記ダブルヘテロ構造を形成する工程は、前記第2のレーザ素子部の前記ダブルヘテロ構造を形成する工程よりも先に実施されることを特徴とする請求項4記載の半導体レーザアレイの製造方法。

【請求項6】第1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、

前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記 第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2の 20 レーザ素子部と、

前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光と前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光とを検出する検出手段と、

を備えたことを特徴とする光集積ユニット。

【請求項7】第1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、

前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記 第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2の レーザ素子部と、

前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光を第1の回折角度で回折させ、前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光を前記第1の回折角度とは異なる第2の回折角度で回折させる光学手段と、

前記光学手段によって回折された前記第1の戻り光と前 記第2の戻り光とを略同一の検出位置において検出する 検出手段と、

を備えたことを特徴とする光集積ユニット。

0 【請求項8】第1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、

前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記 第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2の レーザ素子部と、

前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光を検出する第1の検出手段と、前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光を検出する第2の検出手段と、を備えたことを特徴とする光集積ユニット。

50 【請求項9】第1の波長のレーザ光を放出する第1のレ

ーザ素子部と、

前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記 第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2の レーザ素子部と、

前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光を第1の回折角度で回折させ、前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光を前記第1の回折角度とは異なる第2の回折角度で回折させる光学手段と、

前記光学手段によって回折された前記第1の戻り光を検 出する第1の検出手段と、

前記光学手段によって回折された前記第2の戻り光を検 出する第2の検出手段と、

を備えたことを特徴とする光集積ユニット。

【請求項10】前記第1の検出手段と前記第2の検出手段とは、同一の基板上に集積された複数のフォトダイオードのうちのいずれかであることを特徴とする請求項8または9に記載の光集積ユニット。

【請求項11】第3の波長のレーザ光を放出する第3のレーザ素子部をさらに備えたことを特徴とする請求項6~10のいずれか1つに記載の光集積ユニット。

【請求項12】前記第1のレーザ素子部と前記第2のレーザ素子部とは、同一の基板上に集積されたレーザアレイを構成してなることを特徴とする請求項6~10のいずれか1つに記載の光集積ユニット。

【請求項13】前記レーザアレイは、請求項1~請求項3のいずれかに記載の半導体レーザアレイであることを特徴とする請求項12記載の光集積ユニット。

【請求項14】主面上に少なくともひとつの段差部を有 するシリコン基板をさらに備え、

前記レーザアレイは前記シリコン基板の前記段差の下側の主面の上において、前記第1の波長のレーザ光と前記第2の波長のレーザ光とがそれぞれ前記段差部の側面に向けて出射するようにマウントされ、

前記段差部の前記側面は、前記第1の波長のレーザ光と 前記第2の波長のレーザ光を前記基板の前記主面に対し て略垂直上方に反射する反射鏡部分を有するものとして 構成されたことを特徴とする請求項6~13のいずれか 1つに記載の光集積ユニット。

【請求項15】前記光学手段は、ホログラム素子を有することを特徴とする請求項7または9に記載の光集積ユニット。

【請求項16】前記第1の波長は、780nmを中心とし、

前記第2の波長は、635nm、650nm及び685 nmのいずれかを中心とすることを特徴とする請求項6 ~15のいずれか1つに記載の光集積ユニット。

【請求項17】請求項6または8に記載の光集積ユニットと、

前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射さ

れて戻った第1の戻り光を第1の回折角度で回折させ、 前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光を前記第1の回折角度とは異なる第2の回折角度で回折させる光学手段と、

を備えたことを特徴とする光ピックアップ。

【請求項18】請求項6~16のいずれか1つに記載の 光集積ユニットと、

前記光集積ユニットから放出される前記第1の波長のレーザ光または前記第2のレーザ光を集光して光ディスクに照射し、且つ前記光ディスクから反射された光を前記光集積ユニットに導く光学系と、

を備えたことを特徴とする光ピックアップ。

【請求項19】請求項17または18に記載の光ピックアップを備えたことを特徴とする光ディスク駆動装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体レーザアレイ及びその製造方法、光集積ユニット、光ピックアップ並びに光ディスク駆動装置に関する。より具体的には、20 本発明は、短波長帯域における半導体レーザアレイ及びその製造方法、およびこのようなレーザを用いた互換性を有する光ディスク・システム、例えば、CDまたはCD-Rとの互換性を確保したDVDシステムに用いて好適な、小型で高性能の光集積ユニット、光ピックアップ並びに光ディスク駆動装置に関する。

[0002]

【従来の技術】光ディスク・システムは、小型で大容量のデータを記録できるために、広く実用化されている。特に、DVD (Digital Versatile Disc) システムは、30 次世代のムービー、ROM、RAMなどの主流のシステムとして、その実用化が急速に進められている。一方、光ディスクとしては、従来からCD (compact disc) システムあるいはCD-R (compact disc-recordable) システムが広く普及しており、DVDシステムは、CDシステムとの互換性を有することが望ましい。すなわち、DVDシステムは、CDやCD-Rのディスクに対してもデータの読み取りや書き込みを実施できるようにする必要がある。

【0003】これらの光ディスク・システムにおいて 40 は、ディスク上に記録された情報の読み出し・書き込み を行うために、半導体レーザ (laser diode: LD) を 用いた光ピックアップが用いられる。

【0004】図26は、従来のDVDシステムの光ピックアップとして提案されているものの典型的な構成を表す説明図である。すなわち、同図の光ピックアップは、CDのディスクに対して互換性を有するものであり、DVD用の光集積ユニット101と、CD及びCD-R用の光集積ユニット102とを有する。

【0005】DVD用光集積ユニット101から出射さ 50 れる波長650nmのレーザ光はダイクロイック・プリ ズム103を通過し、集光レンズ104、立ち上げミラー105、波長選択性絞り106、対物レンズ107を経由して光ディスク109に達する。一方、CD用の光集積ユニット102から出射される波長780nmのレーザ光は、プリズム103により反射された後、DVD用の650nmレーザ光とほぼ同じ光路をたどり、CDまたはCD-Rディスク108に達する。

【0006】一方、ディスクからの戻り光は、前述とは 逆の光路をたどって、それぞれDVD用またはCD用の 光集積ユニット101、102に届く。ここで、通常、 CD用ディスク108とDVD-ROM用ディスク10 9とでは対物レンズ107によるスポットサイズは少し 異なるので波長選択性絞り106などにより実効的NA (numerical aperture)を変えている。

【0007】次に、このような光ピックアップに使われる従来の光集積ユニットについて説明する。図27は、従来の光集積ユニットの典型的な構成を表す斜視概念図である。光集積ユニット101、102は、ステム138とその上に設けられたヒートシンク141とを有する。ステム138には、所定の接続を行うためのリード109が適宜配置されている。また、ヒートシンク141は、銅などの熱伝導率の良好な材料により構成され、その上に、LDチップ135と検出用PD(photodiode)136が設けられている。また、LDチップ135の背面側には、モニタ用PD137が配置され、LDの光出力をフィードバック制御できるようにされている。【0008】さらに、これらの上方には、図示しないホログラム素子が設けられている。なお、図27においてはステム封止用キャップは省略した。

【0009】LDチップ135から矢印で図示した方向に出射した光は、図26に前述したような経路をたどってディスクに届く。ディスクからの戻り光は、ホログラムで回折されて、矢印で図示したようにエラー検出用PD136に入射する。PDは、ディスク上での光のフォーカスおよびトラッキングエラーを検出するためにいる。例えば、ディスクが合生にあれば分割されたそれぞれの領域に入射する光量が等しくなるように設計することができる。もし合焦点からずれれば、分割された領域の入射光量に差を生じるのでこれを電流差として検出することにより、図示しない機械的なサーボ機構を介して合焦点方向へ戻すようにフィードバックする。ラジアル方向へのエラー検出も同様に行われる。

[0010]

【発明が解決しようとする課題】しかし、このような従来の光ピックアップは、構成が複雑であり、小型軽量化が困難であり、組立工程も煩雑であるという問題を有していた。これらの問題について以下に説明する。

【0011】まず、図26に示したような従来の光ピックアップは、2個の異なる光集積ユニット101、10

2からの光を一本の光軸に合成する必要がある。これは、ピックアップの光軸に対するLD出射光の角度のずれを最小に維持する必要があるからである。このために、ダイクロイック・プリズム103などの光学部品が必要とされ、構成が複雑、且つ大型化し、組立工程も煩雑になるとともに価格も高価になるという問題があった。

【0012】また、従来の光ピックアップは、2個の異なる光集積ユニット101、102を有するために、光10軸の調節工程が必要であり、組立工程の良品率も低下しやすい。すなわち、ディスクからの戻り光(ホログラムからの回折光)の位置精度(X, Y、θ)にも厳しい要求がある。特に、DVDではLD-PD間で±5μm、±0.5°の範囲内にあることが望ましい。LD出射光が所望の精度であったとしても、それぞれの光集積ユニット内のPDとLDとの相対位置が上記の許容範囲でないと期待する特性が得られない。結局、光集積ユニットが2分岐されているために2個のLD及び2個のPD間での相対位置精度がいずれも十分に高いことが必要になる。これを実現するための調整工数の増加およびピックアップ組み立て良品率の低下が大きな問題となっている。

【0013】また、光集積ユニットが2分割されているために小型化に限界がある。特に、今後需要の大きな伸長が期待できるノートパソコンへのDVDシステム搭載にあたっては、小型・軽量化が必須の条件である。しかし、図26に示したような従来の構造では、このような小型・軽量化は極めて困難であった。

【0014】本発明は、かかる点に鑑みてなされたもの である。すなわち、その目的は多波長型の高性能なる半 導体レーザアレイ及びその製造方法を提供するととも に、このような半導体レーザを用いて実現できる小型で 高性能の光集積ユニット、光ピックアップ並びに光ディスク駆動装置を提供することにある。

[0015]

るものとして構成されていることを特徴とする。

【0016】ここで、前記第1のレーザ素子部の前記活性層は、AlGaAs層を含み、前記第2のレーザ素子部の前記活性層は、InGaP層を含むことを特徴とする。

【0017】また、前記第1のレーザ素子部の前記第2のクラッド層は、p型の導電型を有し、含有するp型のキャリア密度が 3×10^{17} c m $^{-3}$ 以下であることを特徴とする。

【0018】また、前記第1のレーザ素子部の前記第2のクラッド層と、前記第2のレーザ素子部の前記第2のクラッド層は、いずれもレーザの共振方向に沿ったリッジ状ストライプとされ、前記第1のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプの層厚と前記第2のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプの層厚とは、略同一であり、前記第1のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプと前記第2のレーザ素子部の前記リッジ状ストライプは、いずれもその両側が電流阻止層により埋め込まれていることを特徴とする。

【0019】また、前記第1の波長と前記第2の波長との平均値を入とした時に、入/2または入/4の層厚を有する誘電体または半導体の薄膜が前記第1のレーザ素子部の端面と前記第2のレーザ素子部の端面とにそれぞれ形成されてなることを特徴とする。

【0020】一方、本発明の半導体レーザアレイの製造 方法は、GaAs基板と、前記基板上に設けられ第1の 波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、前記 基板上に設けられ前記第1の波長とは異なる第2の波長 のレーザ光を前記第1の波長のレーザ光と略平行な方向 に放出する第2のレーザ素子部と、を有する半導体レー ザアレイの製造方法であって、GaAs基板の主面の一 部に前記第1のレーザ素子部を構成する第1のクラッド 層と活性層と第2のクラッド層のダブルヘテロ構造を形 成する工程と、前記GAAS基板の主面の他の一部に前 記第2のレーザ素子部を構成する第1のクラッド層と活 性層と第2のクラッド層のダブルヘテロ構造を形成する 工程と、前記第1のレーザ素子部の前記第2のクラッド 層と前記第2のレーザ素子部の前記第2のクラッド層と を同時に選択エッチングして、レーザの共振方向に沿っ たストライプをそれぞれ形成する工程と、前記第1のレ ーザ素子部と前記第2のレーザ素子部に電流阻止層を同 時に形成する工程と、前記第1のレーザ素子部と前記第 2のレーザ素子部との間に電流を遮断するための素子分 離溝を形成する工程と、を備えたことを特徴とする。

【0021】ここで、前記第1の波長は、前記第2の波長よりも長く、前記第1のレーザ素子部の前記ダブルへテロ構造を形成する工程は、前記第2のレーザ素子部の前記ダブルへテロ構造を形成する工程よりも先に実施されることを特徴とする。

【0022】また、前記第1のレーザ素子部の前記第2

のクラッド層は、p型の伝導型を有し、含有するp型ドーパントの濃度が 3×10^{17} c m⁻³以下であることを特徴とする。

【0023】また、前記ストライプをそれぞれ形成する前記工程は、前記第1のレーザ素子部と前記第2のレーザ素子部のそれぞれに設けられたエッチングストップ層まで前記選択エッチングを実施する工程を含むことを特徴とする。

【0024】また、前記第1の波長は、780nmを中 10 心とし、前記第2の波長は、635nmまたは650n mを中心とすることを特徴とする。

【0025】一方、本発明の光集積ユニットは、第1の 波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、前記 第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記第1 の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2のレー ザ素子部と、前記第1の波長のレーザ光のうちで外部に おいて反射されて戻った第1の戻り光と前記第2の波長 のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2 の戻り光とを検出する検出手段と、を備えたことを特徴 20 とする。

【0026】または、本発明の光集積ユニットは、第1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2のレーザ素子部と、前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光を第1の回折角度で回折させ、前記第2の戻り光を前記第1の回折角度とは異なる第2の回折角度で回折させる光学手段と、前記光学手段によって回折された前記第1の戻り光と前記第2の戻り光とを略同一の検出位置において検出する検出手段と、を備えたことを特徴とする。

【0027】または、本発明の光集積ユニットは、第1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2のレーザ素子部と、前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光を検出する第1の検出手段と、前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光を検出する第2の検出手段と、を備えたことを特徴とする。

【0028】または、本発明の光集積ユニットは、第1の波長のレーザ光を放出する第1のレーザ素子部と、前記第1の波長とは異なる第2の波長のレーザ光を前記第1の波長のレーザ光と略平行な方向に放出する第2のレーザ素子部と、前記第1の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第1の戻り光を第1の回折角度で回折させ、前記第2の波長のレーザ光のうちで外部において反射されて戻った第2の戻り光を前記第1の回50折角度とは異なる第2の回折角度で回折させる光学手段

と、前記光学手段によって回折された前記第1の戻り光 を検出する第1の検出手段と、前記光学手段によって回 折された前記第2の戻り光を検出する第2の検出手段 と、を備えたことを特徴とする。

【0029】ここで、前記第1の検出手段と前記第2の 検出手段とは、同一の基板上に集積された複数のフォト ダイオードのうちのいずれかであることを特徴とする。

【0030】また、第3の波長のレーザ光を放出する第 3のレーザ素子部をさらに備えたことを特徴とする。

【0031】また、前記第1のレーザ素子部と前記第2のレーザ素子部とは、同一の基板上に集積されたレーザアレイを構成してなることを特徴とする。

【0032】また、前記レーザアレイは、請求項1~請求項5のいずれかに記載の半導体レーザアレイであることを特徴とする。

【0033】また、主面上に少なくともひとつの段差部を有するシリコン基板をさらに備え、前記レーザアレイは前記シリコン基板の前記段差の下側の主面の上において、前記第1の波長のレーザ光と前記第2の波長のレーザ光とがそれぞれ前記段差部の側面に向けて出射するようにマウントされ、前記段差部の前記側面は、前記第1の波長のレーザ光と前記第2の波長のレーザ光を前記基板の前記主面に対して略垂直上方に反射する反射鏡部分を有するものとして構成されたことを特徴とする。

【0034】また、前記光学手段は、ホログラム素子を有することを特徴とする。また、前記第1の波長は、780nmを中心とし、前記第2の波長は、635nm、650nm及び685nmのいずれかを中心とすることを特徴とする。

【0035】一方、本発明の光ピックアップは、前述の 光集積ユニットと、前記第1の波長のレーザ光のうちで 外部において反射されて戻った第1の戻り光を第1の回 折角度で回折させ、前記第2の波長のレーザ光のうちで 外部において反射されて戻った第2の戻り光を前記第1 の回折角度とは異なる第2の回折角度で回折させる光学 手段と、を備えたことを特徴とする。

【0036】または、本発明の光ピックアップは、前述の光集積ユニットと、前記光集積ユニットから放出される前記第1の波長のレーザ光または前記第2のレーザ光を集光して光ディスクに照射し、且つ前記光ディスクから反射された光を前記光集積ユニットに導く光学系と、を備えたことを特徴とする。

【0037】一方、本発明の光ディスク駆動装置は、前述のいずれかの光ピックアップを備えたことを特徴とする。

[0038]

【発明の実施の形態】本発明によれば、独特の構成を有する多波長型の半導体レーザアレイ及びその製造方法を 提供することができる。また、このような半導体レーザアレイを用いることにより、従来よりも部品点数を削減 し、飛躍的な小型・軽量化が可能となる互換型の光集積 ユニット、光ピックアップ、及びDVDシステムを提供 することができる。

10

【0039】以下の説明では、まず、本発明の光ピックアップと光集積ユニットについて説明する。その次に、本発明の半導体レーザアレイとその製造方法について説明する。最後に本発明の光ディスク駆動装置について説明する。

【0040】以下、図面を参照しつつ本発明の実施の形態について説明する。図1は、本発明の光ピックアップの光学系を表す概念構成図である。本発明においては、DVD用の波長650nmまたは635nmのレーザ光とCD用の波長780nmのレーザ光とは同一の光集積ユニット11から出射される。これらのレーザ光は、コリメート・レンズ14、立ち上げミラー15、波長選択絞り16、対物レンズ17を介して、それぞれ、CDディスク18またはDVDディスク19に達する。

【0041】コリメート・レンズ14は、LD光を集光 するための凸レンズで、そのNAは通常は0.1~0. 15の範囲とすれば良い。対物レンズ12は、ディスク 上にLD光を集光するためのレンズである。

【0042】本発明の光ピックアップを図26に例示した従来の構成と比較すると、光集積ユニットが単一化されために、光学系が大幅に簡素化されていることが明らかである。

【0043】図2(a)(b)は、本発明の光集積ユニットの光学系の構成を表す概念図である。同図中で破線で示した部分が光集積ユニット11である。光集積ユニット11は、LD31と検出用PD35とを有する。さらに、同図(a)においては、光集積ユニットは光学手段33も有している。LD31は、650nmと780nmの2種類の波長のレーザ光を放出する。

【0044】光学手段33は、LDからの出射光は透過 し、ディスクからの戻り光を検出用PD35の目標位置 に回折させる。このような光学手段33としては、具体 的には、ホログラム素子を挙げることができる。ホログ ラム素子を用いた光学系としては、光の偏光状態に依存 しない「非偏光系」と、光の偏光状態に依存する「偏光 系」とがある。「非偏光系」の場合には、非偏光ホログ ラム素子を用いる。一方、「偏光系」の場合には、1/ 4波長板と偏光ホログラム素子とを組み合わせる。光デ ィスクで反射した戻り光は、1/4波長板を往復するこ とにより、光ビームの偏光方向が90°回転するので、 偏光ホログラム素子により、効率良く回折させることが できる。つまり、往復効率を約40%近くまで高めるこ とができ、検出感度を高めることができるという利点を 有する。なお、非偏光系の場合には、往復効率は、約1 0%弱である。

【0045】このような光学手段33すなわちホログラム素子系は、図2(a)に示したように光集積ユニット

20

11と一体に設けても良く、または、図2 (b) に示したように光集積ユニット11とは別に設けても良い。例えば、コリメート・レンズ14と立ち上げミラー15との間や、立ち上げミラー15と絞り16との間、あるいは絞り16と対物レンズ17との間などに設けても良い。以下の説明では、光集積ユニット11にホログラム素子を設けた場合を例に挙げて説明する。また、簡単のために、1/4波長板を省略した場合について説明する。

【0046】本発明において用いることができるホログ ラム素子は、LDからの出射光は透過し、ディスクから の戻り光のうちで特定の次数の回折光を検出用PD35 の目標位置に回折させ、コリメート・レンズ14の作用 により集光させる。このようなホログラム素子として は、偏光系の場合も非偏光系の場合も、その表面上の所 定の位置に入射した光がPD上の目標点に回折するよう に設計された伝達関数を有する微細回折格子を用いるこ とができる。そのビッチは、不等間隔であっても良い。 【0047】検出用PD35は、後に詳述するように複 数の領域に分割された受光領域を有し、フォーカス・エ 20 ラー及びトラッキング・エラーも検出することができ る。図示した例においては、780nmレーザ光も65 0 nmレーザ光も、同一の検出用PD35で受光する。 【0048】LD31から放出されたレーザ光は、ホロ グラム素子33を透過して光集積素子11から出射す る。そして、コリメート・レンズ14により集光され、 さらに図示しない光学系を介して対物レンズ17に入射 する。同図において、Xはディスクのトラックピット 列、Yはディスクのラジアル方向を表す。ディスクで反 射されて逆の経路をたどった戻り光は、ホログラム素子 33で回折され、検出用PD35に入射する。

【0049】次に、本発明の光集積ユニット11の作用をさらに定量的に説明する。図3は、本発明の光集積ユニットにおける光の経路を説明するための概念図である。すなわち、同図(a)は一般的なホログラム素子による光の回折の様子を表す概念図であり、同図(b)は本発明の光集積ユニットにおける光の経路を表す概念図である。まず、ホログラム素子33は、一般的には、図3(a)に示したように、ガラスなどの透光性材料の表面に満が周期的に配列した回折格子を有する。ここで、図示しない光ディスクからの戻り光が、図中上方から入射した場合について説明する。この場合、まずホログラム素子33を透過して直進する0次光成分が存在する。同時に、ホログラム素子により回折される回折光成分が存在する。この回折角度 θ は、回折格子のビッチをd、レーザ光の波長を入とした時に、 $sin\theta=n\lambda/d$

(1) と表される。ここで、nは整数であり、「回折の次数」と呼ばれる。図3においては、1次の回折すなわち、n=1の回折により生じた光を「1次回折光」のように示した。

【0050】次に、図3(b)を参照しつつ本発明の光 集積ユニットにおける光の経路を説明する。同図におい ては、DVD用ディスクに対しては波長650nm、C D(及びCD-R)用ディスクに対しては波長780n mのレーザ光をそれぞれ用いる場合を例示した。それぞ れの波長の光は、LD31から放出される。ここで、L D31は、後に詳述するように、所定の間隔で平行に配 置された2つの共振器を有する半導体レーザ素子であ る。LD31から出射したレーザ光は、ホログラム素子 33を透過して図示しないディスクに達する。そして、 ディスクからの戻り光は、ホログラム素子33を通過し た後、その1次元が検出用PD35の所定位置にもどる ように配置されている。ここで、図1や図2に示したよ うなコリメート・レンズ14、立ち上げミラー15など の光学系は便宜上省略されている。実際には、ホログラ ム素子33は、LD31とコリメート・レンズ14との 間に配置しても良く、または、コリメート・レンズ14 と立ち上げミラー15との間や、立ち上げミラー15と 対物レンズ17との間に配置しても良い。

12

20 【0051】図3(b)に例示したように、ホログラム 素子33により戻り光が回折される時、前述の(1)式 から明らかなように、650nmより780nmレーザ 光の方が回折角が大きい。従って、650nm光(31A)のピーム中心に対して780nm光(31B)ピーム中心と受光用PD35をそれぞれ反対側に配置し、且 つこれらの位置関係と回折格子のピッチとを適宜設定選 択すれば、両波長の光の合焦点近辺での結像位置を同一にできる。すなわち、検出用PD24上で同一の位置に 集光することができる。

【0052】典型的な例では、LDビーム間距離を 200μ m、 $650nmビーム中心31Aと受光用PD35の中心との間の距離を<math>800\mu$ m、LDとホログラム素子33との間隔を5mmとした場合には、ホログラム素子33の回折格子の最小ビッチを 3μ mとすれば良い。但し、本発明はこの特定の構成に限定されるものではなく、LDビーム間隔や受光用PD35との位置関係などは適宜選択することができる。

【0053】但し、回折格子のビッチや、LD31と受 光用PD35との位置関係などを現実的な値とするため には、LD31のビーム中心31Aと31Bとの間隔 は、概ね数10~数100μmとすることが必要とされる。このためには、複数のLDチップを並べても良い。しかし、複数のLDチップをこのような微小な間隔で並 べるのは容易ではない。また、それぞれのLDチップの 光軸を合わせることも容易ではない。そこで、本発明の 光集積ユニットにおいては、ひとつのLDチップに2種 類あるいはそれ以上の共振器を集積化したレーザアレイを用いることが望ましい。後に詳述するように、本発明による半導体レーザアレイを用いれば、本発明の光集積 50 ユニットは極めて容易に実現することができる。

【0054】次に、受光用PDについて説明する。図4 (a) は、受光用PD35の概略平面図である。このよ うに、受光用PDは複数の領域に分割されいてる。この ようなPDを採用することにより、フォーカスエラーの 検出には非点収差法などを用いることができ、トラッキ ングエラーの検出には位相差検出法などを用いることが できる。例えば、受光用PD35の4分割領域35a, 35b, 35c, 35dにおいて受光電流 I a, I b, Ic、Idが生じるとする。この時、トラッキングエラ ーは(Ib+Ic)と(Ia+Id)の位相差により検 出できる。また、フォーカスエラーは(Ib+Ic)-(Ia+Id) の正負比較により検出できる。もちろん 3ピーム法やブッシュブル法などによるトラッキングエ ラーの検出、フーコー法やスポットサイズディテクショ ン法によるフォーカスエラーの検出も可能である。な お、ディスクから読み出されるデータ信号としてのRF 信号は、通常は (Ia+Ib+Ic+Id) となる。

【0055】図4(b)は、ホログラム素子33の平面 概念図である。このように、ホログラム素子33を複数 の領域に分割しても良い。分割された各領域は、それぞ 20 れ少しずつ回折格子がずれているようにすることができる。このように複数の領域に分割すると、光軸がずれた 場合やディスクが傾いた場合にも、いずれかの領域において戻り光を回折させ、検出用PDに集光することができる。つまり、光軸ずれなどに対する許容範囲を広げることができる。分割線は、図2に示したトラック10に対して直角方向とすることができる。こうすると軸ずれや、ディスクの傾きなどに対する許容度を改善できる。

【0056】図5は、本発明の光集積ユニットの要部構成を例示する概略斜視図である。ステムの基板38の上にヒートシンク41が固定され、このヒートシンク41の側面にLD31が半田などでマウントされている。また、ヒートシンク41の上には、検出用PD35がマウントされている。基板38は、例えばコバールにより構成され、ヒートシンク41は、例えば銅(Cu)やタングステン銅(W-Cu)合金により構成される。また、LD31の背面側には、モニタ用PD37が設けられ、LD31の出力をモニタしてフィードバック制御できるようにされている。基板38には、気密封止・電極用リード39が必要に応じて設けられ、図示しないワイアにより、LD31やPD35、37と適宜接続されている。

【0057】LD31からは、図示したように、2種類の波長のレーザ光31A、31Bが出射する。LD31をヒートシンク41に固定するためには、これらの光ピームの角度ずれが±0.5°以下となるように固定するのが望ましい。また、モニタ用PD37は、LD31から2種類の波長のレーザ光が同時に発光する必要がないので1個で共用できる。

【0058】LD31から出射した光ビームは、図示し 50

ない光学系を介してディスクにより反射され、その戻り 光が図示しないホログラム素子で回折され、例えばその 1次回折光が検出用PD35に戻る。DVDシステムに おいては、特にトラックピッチが小さいためにLD31 とPD35との相対位置(X、Y、 θ)の精度の要求が 厳しく、 $\pm 5 \mu$ m、 ± 0.5 °の範囲内にあることが望 ましい。図5に示した状態に組立た後に、図示しないワ イアを配線してキャップで封止する。

【0059】図4などに示したホログラム素子33は、この後に検出用PD35に対して十分な位置精度でキャップの上に接着される。但し、ホログラム素子33は、前述したように、キャップから離れてコリメート・レンズ14の前または後あるいは対物レンズ17の前または後に設置しても良い。

【0060】ここで、図5に示した具体例においては、 LD35は共通n電極側をヒートシンク41に接着した 構成を表した。しかし、DVD用の650nm光の温度 特性にはマージンが少ないので、LD31の放熱特性を 少しでも改善した方が有利である。このために、LDの 発光部に近いp電極側とヒートシンク41とを接着して も良い。

【0061】図6は、このようなアップサイド・ダウンのマウント例を表す概略斜視図である。同図の例では、基板50を介して、LD31をアップサイド・ダウンの状態にマウントしている。ここで、基板50としては、絶縁性を有し熱伝導性が良好であることが望ましく、その材料としては、例えば窒化アルミニウム(A1N)を挙げることができる。この場合、LD31のp側電極とn側電極とは、それぞれリード39にワイアWにより接30 続される。

【0062】次に、本発明の第3の具体例について説明 する。図7は、本発明の第3の具体例を表す概念図であ る。すなわち、同図 (a) は、LD31'から出射する 2つのビーム31Aと31Bの間隔を50μmまで接近 させた例を表す。図4に示した構成と比べて2つのピー ムの発光点を非常に近く出来るのでいずれのビームも集 光が容易となり、光学的には好ましい。しかし、図示し ないディスクからの戻り光は、ホログラム素子33によ る回折角度の差によって拡がるために、検出用PD3 40 5'の上において単一の投影点とはならず、ひとつのP Dバターンで受光することは困難となる。そこで、図示 したように、複数のPDを設けることが望ましい。図7 (b) には、同一のシリコン基板35°の上に2つのP Dバターン35A、35Bを設けた例を表した。それぞ れのPDパターン35A、35Bは、4つの受光領域a ~dに分割されている。このように同一のシリコン基板 の上に複数のPDパターンを形成することは技術的にも 価格的にも容易であり、本具体例の実施の妨げとはなら ない。

【0063】図7の例では、同一のシリコン基板35,

の上に650nm用PD35Aと780nm用PD35 Bとを分けて設けたが、それぞれ別々のチップとしても 勿論目標は果たせる。具体的な数値例を示すと、650 nmビームの中心31Aと650nm用PD35Aの中 心との間隔は約1.1mmであり、650nmビームの 中心31Aと780nm用PD35Bの中心との間隔は 約1.3mm、ホログラム素子33の回折格子の最小ビ ッチは約3 μm、LD31, とホログラム素子33との 間隔は、約5mmである。

【0064】更にホログラム素子33とLD31との距 離とホログラム素子のピッチを適正に選べば、ピーム中 心31Aと31Bのいずれも650nmまたは780n mとすることができる。

【0065】次に、本発明の第4の具体例について説明 する。図8は、本発明の第4の具体例を表す概念図であ る。すなわち、同図 (a) は、本発明の光集積ユニット の要部組立斜視図、同図(b)は、その基板部分の拡大 斜視図である。本具体例においては、基板60の主面に 凹部60Cが設けられ、その底面にLD31がマウント されている。そして、LD31から出射したビームは、 凹部60Cの側面に形成されたミラーMにより反射され て上方に出射する。これらのレーザ光は、ホログラム素 子33を透過して図示しない光学系を介してディスクに 入射する。ディスクからの戻り光は、ホログラム素子3 3により回折され、基板60の上に設けられた検出用P D35に入射する。基板60としては、例えばシリコン などを用いることができ、そのミラーMとしては、例え ばエッチングにより形成される(111)面を用いるこ とができる。

【0066】本具体例においても、LD31をはじめと する各要素を、前述した各具体例のような位置関係に配 置することにより、図4または図7のような光学系を実 現することができる。本具体例によれば、極めて薄型で コンパクトな光集積ユニットを実現することができる。 【0067】以上、具体例を参照しつつ本発明の光集積 ユニット及び光ピックアップ装置について説明した。前 述した各具体例においては、ひとつのLDチップが2つ の共振器を備えた場合の一例を示した。しかし、本発明 はこれらの具体例に限定されるものではない。この他に も、例えば、ひとつのLDチップに3つの共振器が集積 された素子を用いることもできる。そのような例として は、例えば、DVD-ROM用650nm光とDVD-ROM用635nm光とCD-ROM及びCD-R用7 80nm光の3種類を集積したLDを挙げることができ る。また、DVD-ROM用650nm光とDVD-R AM用650nm光(書き込み用高出力光)とCD-R OM及びCD-R用780nm光の3種類を集積したL Dを挙げることができる。さらに、DVD-ROM用6. 50nm光とCD-ROM及びCD-R用780nm光 (読み出し用光) とCD-R及びCD-RW用780n 50 とIn()、5 (Ga()、5A1()、5) (0.5P障壁層とのMQW構

m光 (書き込み用高出力光) の3種類を集積したLDを 挙げることができる。

16

【0068】また、685nm付近の波長帯のLDを使 用すれば、光磁気または相変化型の書き換え可能な光デ ィスクシステムとも互換が可能となる。

【0069】次に、本発明のLDすなわち半導体レーザ アレイについて詳しく説明する。図9は、本発明の半導 体レーザアレイの概略断面図である。すなわち、同図に 例示した半導体レーザアレイは、同一のGaAs基板2 10 10の上に650nmと780nmのそれぞれの光を発 振する共振器を集積したものである。本発明の骨子は、 異なるパラメータを持つダブルヘテロ構造を半導体基板 上の相異なる領域に形成し、各領域のダブルヘテロ構造 のクラッド層上部をほぼ共通に設計することにより、集 積された各レーザ素子の横モード制御、電流狭窄および 埋め込みの各工程を一括して実行できるようにしたとこ ろにある。

【0070】ここでは、最新のMOCVD技術と微細加 工技術とを駆使することにより実現可能となった。特 20 に、結晶成長時の温度制御性をあげ、ガス流の精密制御 が重要である。

【0071】以下、このような集積型レーザアレイにつ いて従来の技術と比較しつつ本発明の実施の形態につい て詳細に説明する。

【0072】図9は、本発明の具体例にかかる発振波長 780nmと650nmの2ピーム半導体レーザアレイ の構造を示す断面図である。同図において、240は発 振波長780nmのレーザ素子部、241は発振波長6 50nmのレーザ素子部である。その構成について概説 30 すれば、以下の如くである。

【0073】すなわち、いずれのレーザ素子部240、 241においても、基板210の上に、n型(n-)G aAsバッファ層211、221、n型In0.5 (Ga 0.3A10.7) 0.5P第1クラッド層212、222、1 no.5 (Gao.5Alo.5) 0.5P光ガイド層213、22 3、多重量子井戸 (multipe quantum well: MQW) 活 性層214、224、Ino.5 (Gao.5A1o.5) 0.5P 光ガイド層215、225、p-In0.5 (Gao.3A1 0.7) 0.5P第2クラッド層216、226、p-In 0.5Ga_{0.5}Pエッチングストップ層217、227、p - Ino, 5 (Gao, 3A 1o, 7) o, 5P第3クラッド層21 8、228、p-In_{0.5}Ga_{0.5}Pキャップ層219、 229、n-GaAs電流阻止層231、p-GaAs 埋め込み層232がこの順に積層されている。

【0074】ここで、波長780nmのレーザ素子部2 40においては、活性層214は、Gao.9Alo.1As 井戸層とGa0,65A10,35As障壁層とのMQW構造を 有する。一方、波長650nmのレーザ素子部241に おいては、活性層 2 2 4 は、 I n_{0.5} G a_{0.5} A s 井戸層 造を有する。図9の構造においては、凸ストライプ状に 加工された第3クラッド層218、228とGaAs電 流阻止層231の組み合わせで横方向に屈折率ステップ が形成され、240,241ともに屈折率ガイドレーザ が実現されている。GaAs電流阻止層231は電流を それぞれのリッジストライプ部分に狭窄する役割も果た している。両素子部は分離溝236によって電気的に分 離され、電極233,234を介してそれぞれ独立に駆 動することができるようになっている。マイナス側電極 235は基板210の裏面に共通に形成することができ る。前述したように、レーザ素子部240はCDディス クに用い、レーザ素子部241はDVDディスクに用い ることができる。すなわち、前述した光集積ユニットの LDとして用いて好適である。

【0075】また、図9のレーザアレイは、レーザ素子 部240においてInGaA1P系のクラッド層に対し て、GaA1As系の活性層を採用している点で独特の 構成を有する。このように独特の混晶系を組み合わせる ことにより、可視領域 (60nm) と赤外領域 (780 nm)の2種類のレーザ波長を集積化することができ る。

【0076】本発明によるレーザアレイは、特に、放熱 特性に優れ、しかも安定して製造できるという利点を有 する。本発明のレーザアレイが有するこれらの利点につ いて、本発明の独特の構成に至る途上の関連技術による 半導体レーザアレイと比較しつつ以下に説明する。

【0077】図28(a)は、関連技術による第1の2 ビームレーザアレイの断面概略図である。同図におい て、751が波長780nmのレーザ発振部分、752 が波長650nmのレーザ発振部分である。すなわち、 このレーザアレイは、2種類の異なるレーザビームを発 生するダブルヘテロ構造が積層され、階段状に分離加工 された構成を有する。電極はそれぞれp接触層785, 783及びn接触層786,784を介して得られ、2 つのレーザはそれぞれ独立に駆動することができるよう になっている。基板に近接しているダブルヘテロ構造の みが、一方の電極を基板からとることができる。この2 ピームレーザアレイは、図28 (b) に示した2つのダ ブルヘテロ構造を積層したエピタキシャル基板から製作 することができる。すなわち、公知のリソグラフィ技術 40 るすべてのレーザ素子部について放熱が良好になるよう とエッチング技術とを用い、それぞれのダブルヘテロ構 造のp接触層776,782及びn接触層778を表面 に露出した後、電極を形成する。この例は2ビームであ るがダブルヘテロ構造の積層数を増やし、リソグラフィ とエッチングを繰り返すことによって任意の数のマルチ ビームレーザの製作が論理的には可能である。

【0078】一方、図29は、別の関連技術の2ピーム レーザアレイの断面概略図である。同図において、85 1が波長780nmのレーザ発振部分であり、852が 波長650 nmのレーザ発振部分である。図28に示し 50 イについても同様である。図28の半導体レーザアレイ

た構成と同様に、2つの異なるレーザビームを発生する ダブルヘテロ構造を積層状に配したエピタキシャル成長 層を用いている。しかし、この例では、成長層はすべて p型に設定され、n型の選択拡散領域898を結晶成長 後に形成することにより、所望のpn接合及びオーミッ ク接触が形成される。

18

【0079】しかしながら、これらの関連技術のレーザ アレイには以下に説明する問題があった。まず、集積さ れた各レーザ素子部に光ディスク光源に適したビーム特 10 性を与えることが困難である。半導体レーザを光ディス クシステムに応用する場合、出射ビームの水平横モード が単一でかつ非点隔差が略10μm以下であることが要 求される。しかし、図28や図29の半導体レーザアレ イの各レーザ素子は、電流注入を制御しただけのいわゆ る「利得導波型」のレーザであり、このままでは上記の 要求を満足しない。この要求を満たすためには、レーザ ストライプの横方向に屈折率のステップを形成したいわ ゆる屈折率ガイド構造とする方法がある。図28の半導 体レーザアレイの各レーザ素子部に屈折率ステップを作 20 り付けることは原理的に不可能ではない。

【0080】しかし、積層されたダブルヘテロ構造を階 段状に加工しなければならないことから必然的に表面に 大きな段差ができ、リソグラフィが非常に困難になる。 さらにp接触層とn接触層をいずれも電気的に分離しな がら表面からとらなければならず、また、各ダブルヘテ 口構造は組成や寸法が異なるためそれぞれ別々に屈折率 ステップを付ける加工を実施しなければならないことか ら、多数のリソグラフィのステップが必要になる。これ らの理由から、各レーザ素子部を屈折率ガイド型で形成 30 したレーザアレイを歩留まり良く製作することは困難で あった。

【0081】また別の問題として、レーザアレイチップ のマウントが難しいことが挙げられる。レーザを長期に 渡って安定動作させるためには、レーザ動作に伴い発生 する熱を効率よく放熱する必要がある。このため通常工 ビタキシャル層側をヒートシンクに融着する、いわゆる 「アップサイド・ダウン」のマウント方法が用いられ る。ところが図28の半導体レーザアレイは、必然的に 表面側に大きな段差が形成されるため、アレイを形成す に融着することが困難であった。さらに、上述したよう に、電極の大部分をエピタキシャル層側からとらなけれ ばならないという制約があり、ヒートシンクに側にも多 くの電極パターンを形成しておかねばならない。そのた めに、ヒートシンクの構造が複雑になり、それぞれのパ ターン毎に短絡のないように歩留まりょく融着すること は極めて困難であった。

【0082】以上説明したような問題は、ビーム数が多 くなればさらに深刻となる。図29の半導体レーザアレ

とは異なり、表面に大きな段差はなく、マウントは比較 的簡単にできるが、アップサイドダウンにマウントした 場合に、基板側に形成されるレーザ素子部ほどヒートシ ンクまでの距離が大きくなり放熱が悪くなってしまうと いう欠点がある。また異なる深さへのシリコン拡散技術 が必要でプロセスが煩雑になり歩留まり低下の原因とな るという問題もあった。

【0083】以上詳述したように、図28や図29に例 示した関連技術の半導体レーザアレイは、マウントが容 易でなく、製造工程が煩雑で歩留まりも低く、光ディス クシステムの光源としての実用化は極めて困難であっ た。

【0084】これに対して、本発明によれば、レーザア レイの表面は十分に平坦であり、アップサイド・ダウン で確実且つ容易にマウントすることができる。従って、 光ディスク・システムにおいて特に要求される温度特性 を満足することができる。さらに、集積化されるいずれ のレーザ素子部もアップサイド・ダウンでマウントした 時に、ヒートシンクに十分接近しており、放熱性にばら つきも生じない。

【0085】しかも、レーザアレイの表面の電極パター ンも複雑でなく、電極間の短絡などの問題も解消する。 そして、本発明のレーザアレイは、以下に詳述するよう に、製造工程に独特の特徴を有するために、容易にして 確実にマルチピームレーザを実現することができるとい う利点を有する。

【0086】次に、本発明のレーザアレイの製造方法に ついて説明する。図10~図18は、本発明の半導体レ ーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。ま ず、図10に示すように、n型 (n-) GaAs基板2 10の上に780nmレーザ仕様による一連のエピタキ シャル層211から220をMOCVD (metal-organi c chemical vapor deposition:有機金属化学気相成 長) 法により成長する。活性層214としては、A1G aAs系の多重量子井戸構造を用いることができる。 p 型 (p-) クラッド層のキャリヤ濃度は 3×10^{17} (c m⁻³) 程度に抑制しp型ドーパントが周りの層に意図し ない拡散をすることを防ぐのが望ましい。

【0087】次に、図11に示したように、成長層の一 部を除去する。この方法としては、適宜フォトリソグラ フィ技術とエッチング技術とを組み合わせれば良い。

【0088】次に、図12に示したように、再び結晶成 長を行う。具体的には、650nmレーザ仕様による一 連のエピタキシャル層221から229をMOCVD法 により成長する。活性層224はInGaP/InGa AlPの多重量子井戸構造を用いることができる。適切 な前処理と結晶成長条件とを選択することによって、平 坦な基板面への成長と同様の品質のエピタキシャル層を 得ることができる。本発明者の実験の結果、この結晶成 長により先に形成した780nmレーザ仕様のエピタキ 50 した工程においては、分離溝236の形成とp-電極2

シャル層に悪影響を及ぼすことは無いことが分かった。 【0089】次に、図13に示したように、650nm レーザ仕様の成長層の一部を除去する。この方法として は、フォトリソグラフィ技術とエッチング技術とを組み 合わせれば良い。この際、n-GaAs層220により 780nm仕様のエピタキシャル層211~219は保 護される。その後、n-GaAs層220を選択的に除 去すれば良い。以上の工程により、780nmのレーザ 領域と650nmのレーザ領域とを同一基板上の別々の 領域に形成することができる。

【0090】次に図14に示したように、リッジストラ イブを形成する。具体的には、それぞれのレーザ素子部 に、Si02ストライプマスク230を形成し、ウェッ トエッチング法を用いてキャップ層219,229及び 第3クラッド層218,228を同時にエッチングす る。このエッチングは、エッチングストップ層217、 227まで達したところで停止させることができる。

【0091】ここで、予めキャップ層219、229及 び第3クラッド層218、228はそれぞれのレーザ素 20 子部においてほぼ同じ厚みに設計し、各素子部でほぼ同 じ時間でエッチングがストップ層に達するようにするこ とが望ましい。その理由は、エッチングストップ層21 9、229も徐々にエッチングされるので、各素子部の エッチング時間が大幅に異なると、どちらかの素子部に おいてエッチングストップ層を越えてエッチングされて しまう問題が生じるからである。後述するように、各素 子部のレーザ特性は第3クラッド層にはあまり依存しな いので、予め同程度になるように設計することは容易で ある。

【0092】次に、図15に示したように、GaAs電 流阻止層231を成長する。具体的には、MOCVD法 により選択成長を実施する。このときSi02マスク2 30の上に結晶が成長しないように成長条件を調節する ことができる。

【0093】次に、図16に示したように、埋め込み層 232を成長する。具体的には、Si02ストライプマ スク230を除去した後に、MOCVD法により埋め込 み層を成長する。

【0094】次に、図17に示したように、分離溝23 6を形成する。具体的には、RIE (reactive ion etc hing) 法を用いて選択的にエッチングする。反応ガスと しては、例えば、Cl2とBCl3の混合ガスを用いるこ とができる。

【0095】次に、図18に示したように、電極を形成 する。具体的には、例えばリフトオフ法を用いて、それ ぞれのレーザ素子部に独立の電極233,234形成し た後、基板210の裏面を研磨して厚さを100μm程 度にし、共通電極235を形成する。その後、窒素雰囲 気において約430℃にて合金化処理を行う。以上説明

33,234の形成の順序は入れ替えても差し支えな いる

【0096】このようにして作成されたウェーハを、ス トライプに対して垂直な方向に劈開し、幅400μmの バーに分割する。バーの両劈開面は、レーザの反射鏡と なる。両劈開面には端面保護のためスパッタ法を用いて A 1 2 O 3 膜を形成した。その厚みは、650 nmと78 0 nmの平均の光学波長の半分になるように設定すれば 良い。このときの端面反射率は、波長650nmのレー ザ光に対しては29.4%であり、780nmのレーザ 10 クラッド層のキャリア濃度を下げることができる。一 光に対して28.8%と計算される。それぞれの光学波 長の半分に設計した場合の端面反射率は30~32%程 度であり、これと比較しても実用上問題ないレベルにあ る。したがってA12〇3端面保護膜を2つのレーザ素子 に対して共通に用いることができる。

【0097】また、より高い光出力を得るためには、通 常、出射端面に対向する端面に高反射膜を形成するが、 これには上記平均波長の1/4あるいは0~1/2の光 学長に設定した誘電体あるいは半導体膜を多層積層して ブラッグ反射鏡を形成すればよい。誘電体膜としては、 例えば、Al2O3, SiOx, TiO2, SiNx、など が挙げられる。半導体膜としては非晶質シリコンが挙げ られる。一例として、上記の平均波長を入としたとき、 A12O3 (λ/4光学長) /SiNx (λ/4光学長) $/SiO_x(\lambda/4$ 光学長) $/SiN_x(\lambda/4$ 光学長) /SiOx (λ/4光学長)/SiNx (λ/4光学長) /SiO_x (λ/2光学長)を形成すれば、端面反射率 として、波長780nmに対して約66%、波長650 nmに対して約70%が得られる。

【0098】バーは、チップに分割し、ヒートシンクに マウントする。図19は、本発明の半導体レーザアレイ をマウントした状態を表す概略図である。同図に示した 例は、図6に示したマウント例に対応し、レーザ素子 は、絶縁性A1Nサブマウント50を介してCuヒート シンク41にマウントされている。サブマウント50に は金電極パッド352,353がパターニングしてあ り、それぞれのレーザ素子部のp電極233、234に 対して金錫半田351により接続される。このようなパ ターン電極上へのマウントは、従来のパターン認識技術 を用いて行うことができる。また、サブマウントの裏面 40 には金電極355が形成され、金錫半田356により、 ヒートシンク41の表面に形成された金電極357と接 続されている。

【0099】本発明の製造方法においては、まず、波長 780nmのレーザ素子部240の積層構造を成長して から、次に、波長650mmのレーザ素子部241の積 層構造を成長する点が独特である。この順番に成長する ことにより、先に成長した半導体層を劣化させることな く、2種類のレーザ構造を集積化することができる。そ の理由は、波長780 nmのレーザ素子部の方が、昇温 50 ところ両者共に $4\sim5\,\mu$ mと良好であった。また、発振

に起因する劣化が少ないからである。

【0100】一般に、レーザ素子においては、特にp型 クラッド層からドーパントが活性層に拡散すると発光特 性が低下するという問題が生ずる。これを防ぐために は、pクラッド層の不純物濃度をできるだけ低く抑える 必要がある。780 nmレーザと650 nmレーザとを 比較すると、780nmレーザの方が活性層のバンドギ ャップが狭いために、クラッド層との間のバンドギャッ プ差を大きくすることができる。その結果として、p型 方、650nmレーザは、活性層とクラッド層とのバン ドギャップ差が小さく、p型クラッド層に対して、比較 的高い濃度のp型不純物をドーピングする必要がある。 【0101】以上説明した理由から、波長780nmの レーザ素子部を先に成長することにより、p型不純物の 拡散による素子の劣化を抑制しつつ、複数のレーザ構造 を集積することができるようになる。

【0102】さらに、本発明の製造方法においては、先 に成長する波長780nmのレーザ素子部240のp-20 クラッド層に対するドーピング濃度を 3×10^{17} (cm -3) 程度に抑制する点も独特である。前述したように、 780nmレーザにおいては、pクラッド層の濃度をこ の程度の濃度に抑えることができる。その結果として、 p型ドーパントが周りの層に意図しない拡散をすること を防ぎ、レーザ素子部241の成長に際しても、レーザ 素子部240が加熱されてpドーパントが活性層224 に拡散して発光特性を劣化させるという問題を解消する ことができる。

【0103】また、本発明によれば、レーザ素子部24 0,241のエピタキシャル層の厚みはほとんど同じな ため段差を生じず、サブマウント50への接触も良好で ある。

【0104】さらに、本発明によれば、レーザ素子部2 40、241はともにキャップ層とp側電極を介するの みでサブマウント50にマウントされているので放熱性 が良好である。△mV計を用いて両素部の熱抵抗を測定 したところ、A1Nサブマウント50まで約30℃/W であり、単独のレーザ素子と同等の熱抵抗であることが 分かった。

【0105】図20(a)(b)は、本発明の半導体レ ーザアレイの発振波長780nmのレーザ素子部の電流 - 光出力特性と発振スペクトルを示すグラフ図である。 図21 (a) (b) は、本発明の半導体レーザアレイの 発振波長650nmのレーザ素子部の電流-光出力特性 と発振スペクトルを示すグラフ図である。これらの図か ら分かるように、780nmレーザ素子部と、650n mレーザ素子部の共に単独のレーザ素子と同等の電流ー 光出力特性が得られている。また、横モードは両者共に 単峰である。ナイフエッジ法により非点隔差を測定した

スペクトルは5mWにおいて両者共にシングルモードで あった。これらの特性はそれぞれのダブルヘテロ構造を 変えることによって調整することができる。その一例を 次の具体例に示す。

【0106】図22及び図23は、本発明の別の具体例 にかかる発振波長780nmと650nmの2ピームレ ーザアレイの電流ー光出力特性と発振スペクトルを示す グラフ図である。レーザアレイの構造は、基本的には図 9に示したものと同じであるが780nmレーザ素子の 第2クラッド層216の厚みを若干厚く設定する。こう することによってレーザの発振スペクトルをマルチモー ド化させ、光ディスク応用に於いてレーザのノイズを低 減することができる。シングルモードのレーザは光ディ スク応用においては通常ノイズ低減のため高周波重畳を かけて用いる必要があるが、本具体例によれば、その必 要がなくなる。レーザしきい電流値は若干上昇するが大 きな問題にはならない。一方、図9において第3クラッ ド層の厚み218,228は共に同じ厚さに設計されて おり前記凸ストライプ形成のためのエッチング加工は両 者を同時に行うことができる。

【0107】図24は、本発明のさらに別の具体例の7 80nmTEt-F, 650nmTEt-F, 650n mTMモードの3ピームレーザアレイの構造を示す断面 図である。780nmTEモードレーザ素子部261, 650nmTEモードレーザ素子262は図9と同様の ダブルヘテロ構造を有する。650nmTMモードレー ザ素子263は、活性層のInGaP量子井戸層に引っ 張り応力を導入することによって実現することができ る。

【0108】次に、本発明の光ディスク駆動装置につい て説明する。図25は、本発明の光ディスク駆動装置の ブロック図である。本発明によれば、図1~図8に関し て前述したような光集積ユニットまたは光ピックアップ を用いることにより、例えば、DVDディスクとCDデ ィスクとについて互換性を有し、且つ小型軽量の光ディ スク駆動装置を提供することができる。

【0109】図25に例示した装置は、DVD-ROM ディスクとCDディスクとを駆動することができる光デ ィスク駆動装置であり、DVD用の信号処理系と、CD 用の信号処理系とをそれぞれ有する。

【0110】DVDまたはCDの光ディスクは、ドライ バにより所定の回転数で回転される。光ピックアップ は、サーボによって所定の位置に移動する。この光ビッ クアップとして、図1~図8に関して前述したいずれか を用いる。また、その光ピックアップの光源としては、 図9~図24に関して前述したいずれかの半導体レーザ アレイを用いることが望ましい。

【0111】ディスクに記録されている信号は、この光 ピックアップにより検出される。この際にディスクがD VDディスクであるかCDディスクであるかを適宜判定 50 光モードが異なる複数の屈折率ガイド構造レーザを、同

して、所定の光源からの光を用いる。

【0112】検出された信号は、DVDディスクからの ものであるかCDディスクからのものであるかによっ て、それぞれ、DVD用の信号処理系またはCD用の信 号処理系に選択して供給される。

24

【0113】まず、DVD用の信号処理系について説明 すると、光ピックアップにより検出された信号はデコー ド規格に従って復調され、エラー訂正が加えられる。そ して、映像/音声を分離し、MPEG2の映像の復調ア 10 ルゴリズム及びオーディオ(AC-3又はMPEGな ど)の復調までを処理するMPEG2ビデオオーディオ 処理部を通して画像は、NTSC/PALにエンコード され出力される。オーディオは、D/Aコンバータを通 して出力される。映像は可変レートで出力されるため、 バッファメモリがそれを吸収する役目をする。全体のシ ステムは、システムコントロールを担当するCPUによ り制御され、サーボも含めてトータルなシステムとして 成立する。

【0114】一方、CD用の信号処理系について説明す 20 ると、デコード・復調され、ショック・ブルーフ・メモ リを経てD/Aコンバータによりアナログ変換され、オ ーディオ信号として出力される。同時に検出信号のうち のサブコードは、CD-G (CD-Graphic) プロセッサに よりビデオ信号として出力される。

【0115】DVDとCDでは、サーボ系は共有され、 システム全体は、CPUにより管理制御される。信号処 理系の一部は、適宜共有することも可能である。

【0116】本発明によれば、例えば、DVDディスク とCDディスクとについて互換性を有し、且つ小型軽量 30 で機械的衝撃や振動あるいは周囲温度の変化などに対し てもも信頼性の高い光ディスク駆動装置を提供すること ができる。

[0117]

【発明の効果】本発明は、以上説明した態様で実施され 以下に説明する効果を奏する。まず、本発明によれば、 発振波長が異なる屈折率ガイド型の半導体レーザを集積 した半導体レーザアレイを提供することができる。特 に、それぞれの素子についてダブル横モード制御、電流 狭窄およ埋め込み加工を一括して行うので、リソグラフ 40 ィ等の工程数が少なくできる。

【0118】また、本発明の半導体レーザアレイは、素 子表面に段差がほとんど生じないのでリソグラフィプロ セスが容易である。また、素子表面が平坦なのでヒート シンクへの融着が容易で熱放散も良好にすることができ る。

【0119】さらに、本発明の半導体レーザアレイは、 すべてのレーザ累子部について一方の電極を基板側から とれるので、電気配線が容易である。

【0120】このように、本発明によれば発振波長や偏

ーチップ上に簡単なプロセスで歩留まり良く集積することが可能となる。これにより、光ディスクシステムのビックアップの構造の簡略化が図れる。

【0121】また、本発明によれば、それぞれのレーザ素子部の第2クラッド層の層厚を同一とし、エッチングストップ層を設けることにより、凸ストライプ導波路形成のためのエッチング加工を制御良く確実に行うことができる。

【0122】さらに、本発明によれば、InGaA1P系クラッド層に、A1GaAs系活性層を組み合わせることにより、可視領域と赤外領域との混在型のレーザアレイを実現することができる。

【0123】また、本発明によれば、半導体レーザアレイの各レーザ素子部の発振波長を適宜選択することによりCDとDVDの両方の規格に対して互換性を有するの光ディスク・システムのための半導体レーザアレイを実現することができる。

【0124】本発明の光ピックアップを図26に例示した従来の構成と比較すると、光集積ユニットが単一化されために、光学系が大幅に簡素化されていることが明らかである。

【0125】一方、本発明によれば、複数の波長の光を放出しこれらの戻り光を検出することができる光集積ユニットを提供することができる。このような光集積ユニットを用いることにより、部品点数を大幅に削減し、光学系が大幅に簡素化された光ビックアップを実現することができる。

【0126】さらに具体的には、本発明によれば、光ピックアップの波長毎の光軸が共通となり光軸調節が一回で済む。また、ダイクロイック・プリズムのような2波長合成手段が不要となる。さらにレーザ素子、検出用受光素子、ホログラム素子、ステムなどの部品がそれぞれ1個で済む。

【0127】すなわち、本発明によれば、従来よりも飛躍的に小型・軽量で機械的振動や衝撃に対する信頼性も高い光ディスク駆動装置を実現でき産業上のメリットは多大である。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の光ピックアップの光学系を表す概念構成図である。

【図2】本発明の光集積ユニットの光学系の構成を表す概念斜視図である。

【図3】本発明の光集積ユニットにおける光の経路を説明するための概念図である。すなわち、同図(a)は一般的なホログラム素子による光の回折の様子を表す概念図であり、同図(b)は本発明の光集積ユニットにおける光の経路を表す概念図である。

【図4】(a)は、受光用PD35の概略平面図であり、(b)は、ホログラム素子33の概略平面図である。

【図5】本発明の光集積ユニットの要部構成を例示する 概略斜視図である。

26

【図6】アップサイド・ダウンのマウント例を表す概略 斜視図である。

【図7】本発明の第3の具体例を表す概念図である。

【図8】本発明の第4の具体例を表す概念図である。すなわち、同図(a)は、本発明の光集積ユニットの要部組立斜視図、同図(b)は、その基板部分の拡大斜視図である。

0 【図9】本発明の半導体レーザアレイの概略断面図である。

【図10】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図11】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図12】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図13】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

Ø 【図14】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図15】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図16】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図17】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

【図18】本発明の半導体レーザアレイの製造方法を示す概略工程断面図である。

70 【図19】本発明の半導体レーザアレイをマウントした 状態を表す概略図である。

【図20】(a)(b)は、それぞれ本発明の半導体レーザアレイの発振波長780nmのレーザ素子部の電流ー光出力特性と発振スペクトルを示すグラフ図である。

【図21】(a)(b)は、それぞれ本発明の半導体レーザアレイの発振波長650nmのレーザ素子部の電流ー光出力特性と発振スペクトルを示すグラフ図である。

【図22】本発明の別の具体例にかかる半導体レーザアレイの発振波長780nmの電流-光出力特性と発振ス40ペクトルを示すグラフ図である。

【図23】本発明の別の具体例にかかる半導体レーザアレイの発振波長650nmの電流-光出力特性と発振スペクトルを示すグラフ図である。

【図24】本発明のさらに別の具体例の780nmTE モード、650nmTEモード、650nmTMモード の3ピームレーザアレイの構造を示す断面図である。

【図25】本発明のDVDシステムのブロック図である。

【図26】従来のDVDシステムの光ピックアップとし 50 て提案されているものの典型的な構成を表す説明図であ

27 231 n-GaAs電流プロック層 る。 232 p-GaAs埋め込み層 【図27】従来の光集積ユニットの典型的な構成を表す 233 780 nmレーザ素子p電極 斜視概念図である。 650nmレーザ素子p電極 【図28】関連技術による第1の2ビームレーザアレイ 234 n側共通電極 の断面概略図である。 235 236 素子分離溝 【図29】別の関連技術の2ピームレーザアレイの断面 発振波長780nmのレーザ素子部 240 概略図である。 発振波長650nmのレーザ素子部 【符号の説明】 241 261 波長780nmTEモード発振のレーザ素子 11、101、102 光集積ユニット 10 262 波長650nmTEモード発振のレーザ素子 14、104 コリメート・レンズ 263 波長650nmTMモード発振のレーザ素子 15、105 立ち上げミラー 16、106 波長選択絞り 波長780nmTEモード発振のレーザ素子p 264 電極 17、107 対物レンズ 波長650nmTEモード発振のレーザ素子p 265 18、108 CDディスク 電極 19、109 DVDディスク 波長650nmTMモード発振のレーザ素子p 31, 135 LD 266 33 ホログラム素子 電極 267 波長780nmGa_{0.9}Al_{0.1}As/Ga_{0.65} 35、136 検出用PD A 10.35 A s 多重量子井戸活性層 41、141 ヒートシンク 20 268 波長650nmのIn_{0.5}Ga_{0.5}P/In_{0.5} 50 サブマウント (Ga0.5A10.5) 0.5P多重量子井戸活性層 60 シリコン基板11 光集積ユニット 269 井戸層に引っ張り応力を導入した波長650n 210 n-GaAs基板 $mOIn_{0.5}Ga_{0.5}P/In_{0.5}(Ga_{0.5}Al_{0.5})$ 0.5 211 n-GaAsバッファ層、 212 n-In_{0.5} (Ga_{0.3}A_{10.7})_{0.5}P第一クラ P多重量子井戸活性層 351 金錫半田 ッド層 35.2 780 nmLD用金電極パッド 213 In_{0.5} (Ga_{0.5}Al_{0.5}) _{0.5}光ガイド層 214 波長780nmGa0.9A10.1As/Ga0.65 650nmLD用金電極パッド 353 354 絶縁性AINサブマウント A10.35As多重量子井戸活性層 355 215 In_{0.5} (Ga_{0.5}Al_{0.5}) 0.5光ガイド層 金 216 p-In_{0.5} (Ga_{0.3}Al_{0.7}) 0.5P第二クラ 30 356 金錫半田 357 金 ッド層 358 Cuヒートシンク 217 p-In_{0.5}Ga_{0.5}Pエッチングストップ層 771 n-GaAs基板 p-In_{0.5} (Ga_{0.3}Al_{0.7}) _{0.5}P第三クラ 2 1 8 772 n-AlGaAsクラッド層 ッド層、 773 GaAs/AlGaAs量子井戸層 219 p-In₀, 5Ga₀, 5Pキャップ層 774 p-AlGaAsクラッド層 220 n-GaAs層 775 p-AlGaAs層 221 n-GaAsバッファ層 776 p-GaAs 222 n-In_{0.5} (Ga_{0.3}Al_{0.7}) 0.5P第一クラ 777 n-InAlPエッチングストップ層 ッド層 223 In_{0.5} (Ga_{0.5}A1_{0.5}) 0.5光ガイド層 40 778 n-GaAs接触層 779 n-InGaAlPクラッド層 224 波長650nmのIn0.5Ga0.5P/In0.5 InGaP/InGaAlP量子井戸層 780 (Ga_{0.5}A_{10.5})_{0.5}P多重量子井戸活性層 781 p-InGaAlPクラッド層 225 In_{0.5} (Ga_{0.5}Al_{0.5}) _{0.5}光ガイド層 782 p-InGaPコンタクト層 p-In_{0.5} (Ga_{0.3}Al_{0.7}) 0.5P第二クラ 2 2 6 783 p-GaAs接触層 ッド層 890 p-GaAs基板 227 p-Ind.5Gad.5Pエッチングストップ層 891 p-GaAlAsクラッド層 p-In_{0.5} (Ga_{0.3}Al_{0.7})_{0.5}P第三クラ 2 2 8 892 GaAs/AlGaAs多重量子井戸活性層 ッド層

229 p-In_{0.5}Ga_{0.5}Pキャップ層

230 Si02マスク

893 p-GaAlAsクラッド層

50 894 p-InGaAlPクラッド層

895	InGaP/InGaAlP多重量子井戸活性
層	

896 p-InGaAlPクラッド層 897 p-GaAsコンタクト層

898 シリコン拡散部分

899 分離溝

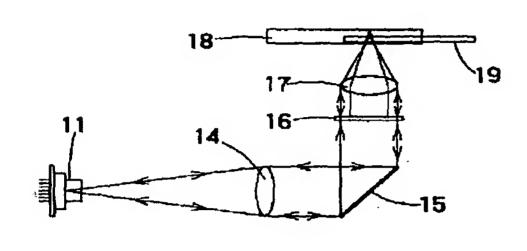
900 780nmレーザ素子n電極

901 650 nmレーザ素子n電極

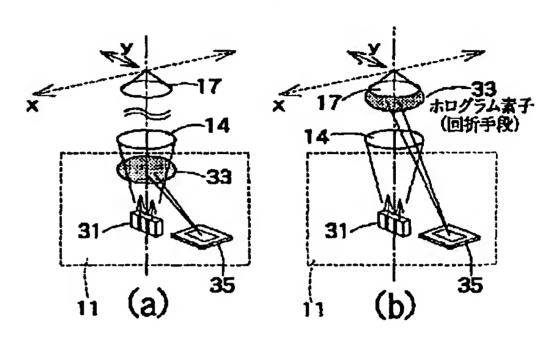
902 650nmレーザ素子p電極

903 780 nmレーザ素子p電極

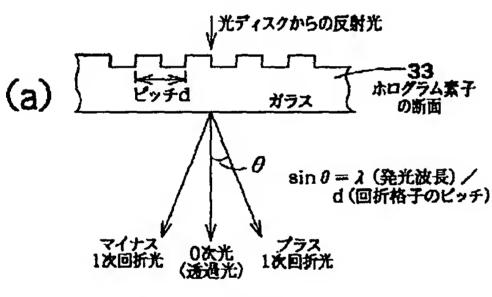
【図1】

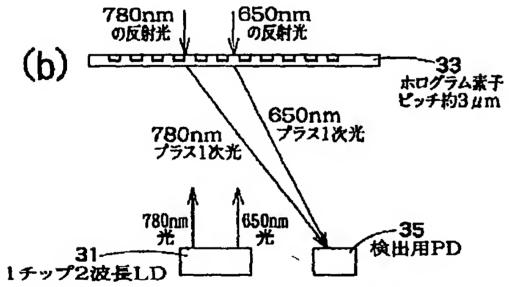


【図2】

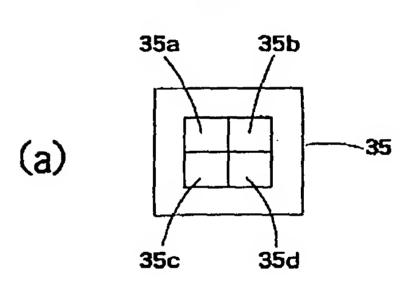


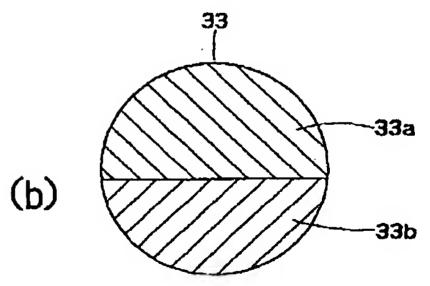
[図3]



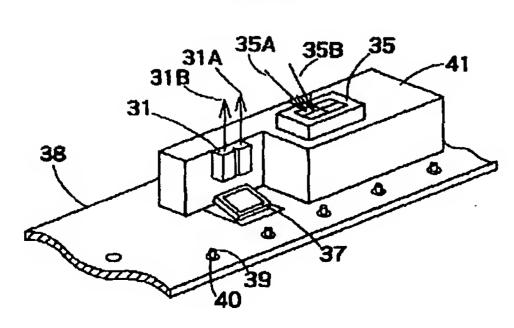


【図4】

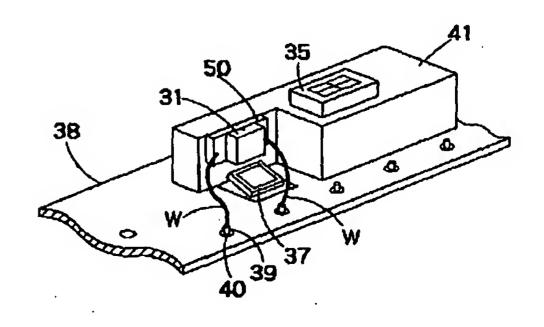


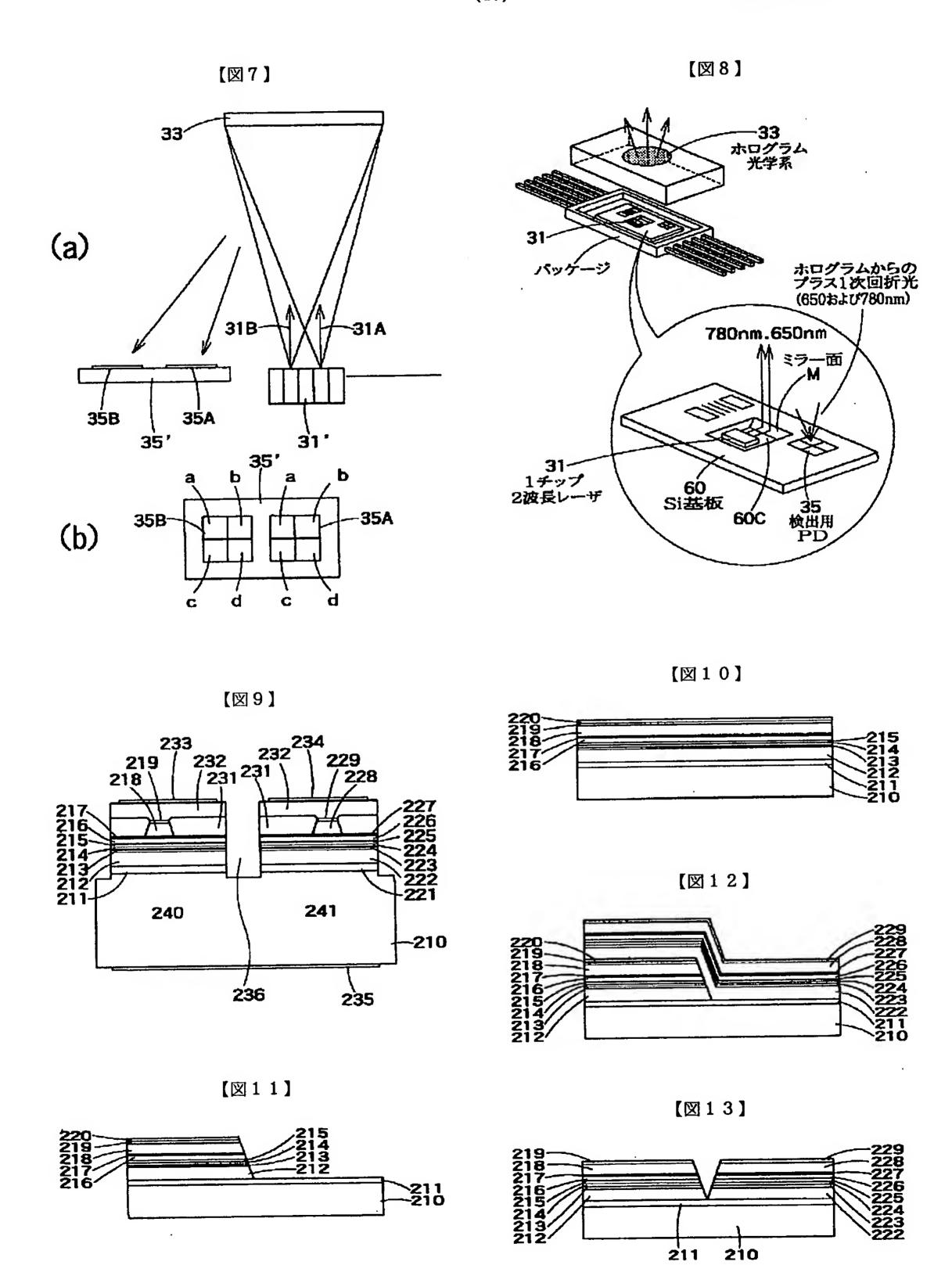


【図5】



[図6]





649 651 653 655 657 波長 (nm)

(b)

20 40 60 80 100

電流 (mA)

(a)

[図15] 【図14】 230 | 218 218 211 210 【図17】 【図16】 219 232 232 229 218 | 231 | 236 | 231 | 228 228 231 218 217 216 215 214 213 212 【図19】 【図18】 210 219 233 232 232 234 229 217 216 215 214 213 212 241 240 233 234 353-211 210 -354 235 -355 -356 -357 358 [図21] [図20] RT RT 5mW 強展(arb.unit) RT 強度(arb.unit) RT 5mW 12 光出力(mW) 米田力 (mW)

777 779 781 783 785 波長 (nm)

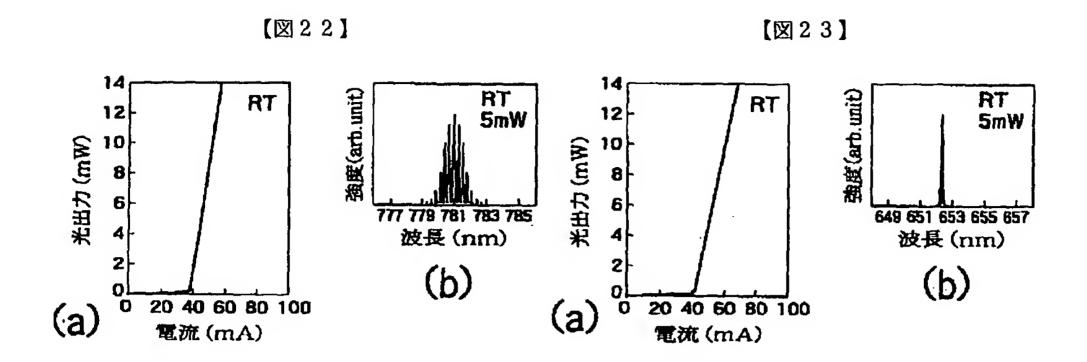
(b)

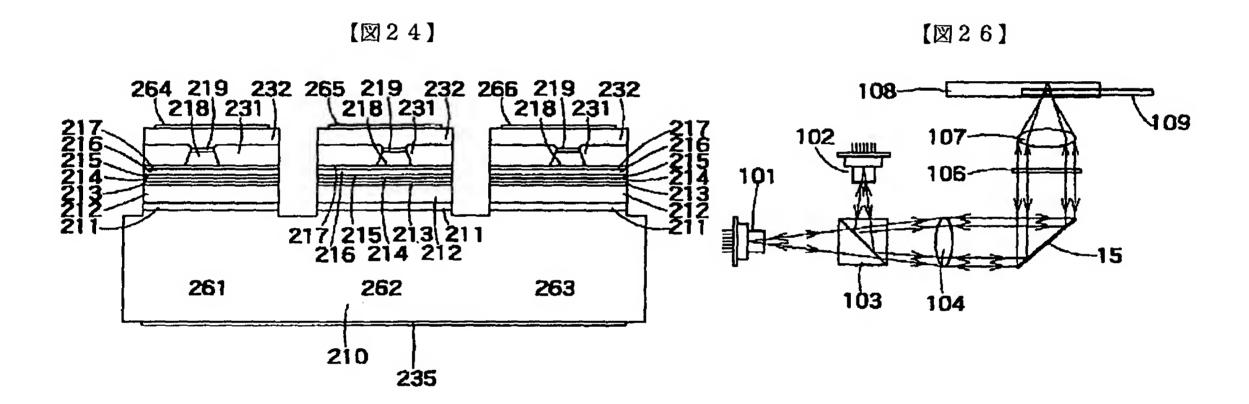
6

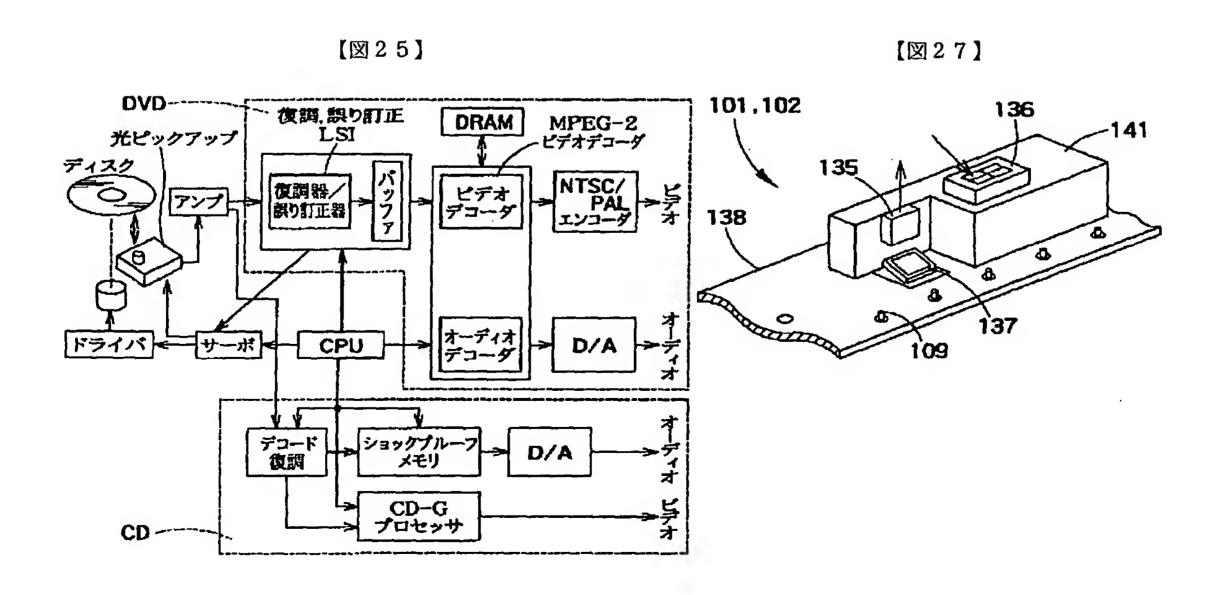
(a)

20 40 60 80 100

電流 (mA)







[図29] [図28] 902 901 **900** 899 781 898 898 780 7,84 785 -897 797 896 -776 -775 -774 -773 -772 -771 **\895** -852 **\894** 751---**/893** 892 891 851 -786 (a) -890 -783 -782 903 781 780 779 -776 -775 -774 -773 -772 -771 (b)

フロントページの続き

(72)発明者 塩 澤 秀 夫 神奈川県川崎市幸区小向東芝町1 株式会 社東芝多摩川工場内

Fターム(参考) 5D119 AA01 AA04 AA36 AA38 BA01 BB02 BB03 CA10 CA11 DA01 DA05 FA05 FA09 FA17 FA25 NA01 NA04 NA08